



# EUROPEAN PATENT OFFICE

## Patent Abstracts of Japan

PUBLICATION NUMBER : 01180938  
PUBLICATION DATE : 18-07-89

APPLICATION DATE : 12-01-88  
APPLICATION NUMBER : 63005056

APPLICANT : RYOBI LTD;

INVENTOR : NISHI NAOMI;

INT.CL. : C22C 21/02

TITLE : WEAR-RESISTANT ALUMINUM ALLOY

ABSTRACT : PURPOSE: To improve the strength at high temp. and wear resistance of the title Al alloy to be obtained by controlling the respective compositional limit values of Si, Cu, Ni, Mg, etc.

CONSTITUTION: An alloy which has a composition consisting of, by weight, 10~14% Si, 1.0~6.0% Cu, 3.0~6.0% Ni, 0.1~2.0% Mg,  $\leq 1.0\%$  Mn, and the balance Al and containing, as impurities,  $< 1.3\%$  Fe,  $< 0.5\%$  Sn, and  $< 0.5\%$  Zn is prepared. If necessary, one or more kinds among 0.01~0.3% Ti, 0.001~0.1% B, 0.001~0.1% Sr, and 0.001~0.2% P are added to the above composition. By the above constitution, an Al alloy having superior strength at high temp. and wear resistance in an as-cast state can be obtained. Accordingly, this alloy is suitably used for engine parts, such as cylinder blocks and pistons.

COPYRIGHT: (C)1989,JPO&Japio

⑩ 日本国特許庁(JP)

⑪ 特許出願公開

⑫ 公開特許公報(A)

平1-180938

⑮ Int.Cl.<sup>4</sup>

識別記号

庁内整理番号

⑬ 公開 平成1年(1989)7月18日

C 22 C 21/02

Z-6735-4K

審査請求 未請求 請求項の数 1 (全11頁)

⑭ 発明の名称 耐摩耗性アルミニウム合金

⑰ 特 願 昭63-5056

⑱ 出 願 昭63(1988)1月12日

⑲ 発 明 者	神 重 傑	東京都千代田区外神田3-15-1	リョービ株式会社東京本社内
⑲ 発 明 者	高 橋 庸 輔	東京都千代田区外神田3-15-1	リョービ株式会社東京本社内
⑲ 発 明 者	西 直 美	東京都千代田区外神田3-15-1	リョービ株式会社東京本社内
⑳ 出 願 人	リョービ株式会社	広島県府中市目崎町762番地	

明 細 書

1. 発明の名称 耐摩耗性アルミニウム合金

2. 特許請求の範囲

Si 10 ~ 14 wt%と、Cu 1.0 ~ 6.0 wt%と、Ni 3.0 ~ 6.0 wt%と、Mg 0.1 ~ 2.0 wt%と、Mn 0.1 ~ 1.0 wt%と、<sup>として</sup> Ti 0.01 ~ 0.3 wt%、B 0.001 ~ 0.1 wt%、Sr 0.001 ~ 0.1 wt%、P 0.001 ~ 0.2 wt% のうち何れか1種以上を含有し、不純物としては Fe < 1.3 wt%、Sn < 0.5 wt%、Zn < 0.5 wt%を含み、残部を Al としたことを特徴とする耐摩耗性アルミニウム合金。

3. 発明の詳細な説明

〔産業上の利用分野〕

本発明は鋳造用耐摩耗性アルミニウム合金に関する。

〔従来の技術〕

近年、各種車輛においては、燃費の向上或いは高性能化への動向から軽量化のニーズは一層高まりを見せており、エンジン部、足回り、駆動系等、車輛部品のアルミ化が進展している。

上記車輛部品のうち、シリンダーブロック、ピストン等、エンジン部品のアルミ化は車輛の軽量化に最も貢献するが、これら摺動部材には高温強度、耐摩耗性、低熱膨張係数、耐熱疲労等の高温における特性が要求される為、従来の実用合金では問題点が多く、それ故一部の車輛をのぞいては完全なアルミ化がなされていないのが現状である。

最近ではエンジンの高出力化やターボ車の普及により使用環境は一層苛酷にならざるを得ず、それに伴い摺動部材に求められる特性もより一層厳しさを増している。

従来、エンジン向けの摺動部材には過共晶 Al-Si 合金の 390 合金又は共晶 Al-Si 系合金の JIS AC8A (JIS アルミニウム合金 鋳物) 等が使用されて来た。390 合金は初晶 Si の分散から優れた耐摩耗性を有し、さらに熱膨張係数が低い特長も併せ持つことから、ライナーレスのシリンダーブロック材として使用されてきた実績がある。しかしながら脆性で高硬度の Si を多く含有

することから切削性に難点があり、また延性、靱性に乏しいため常温、高温における強度が低い。また鋳造作業に際しては初晶Siを微細化するため鋳造温度を高める必要があり、高い溶湯温度から金型あるいは铸型の寿命が短くなる問題がある。さらにダイカストの様な高圧下での鋳造において、初晶Siは偏析を生じ易く、摺動面はSiの偏在から均一性にも問題が残っている。

一方、AC8Aは390合金に比べSi量が少ないため比較的靱性、延性があり、このため常温での引張強さは過共晶Al-Si合金に比べて高く、その上Niを1%前後含有することから特に高温における強度も高いことが知られている。このようにAC8Aは常温、高温における機械的性質に優れた特長を持ち、切削性にも問題はない。しかし鋳放しのままではSi、Cu量が少ないため390合金に比べ耐摩耗性が劣り、またα相の量が多いため、摺動時に相手材とスカップを生じ易いなど、総じて摩耗特性に問題点がある。

- 3 -

wt%と、Ni 3.0～6.0 wt%と、Mg 0.1～2.0 wt%と、Mn 0.1～1.0 wt%と、Ti 0.01～0.3 wt%、B 0.001～0.1 wt%、Sr 0.001～0.1 wt%、P 0.001～0.2 wt%のうち何れか1種以上を含有し、不純物としてはFe<1.3 wt%、Sn<0.5 wt%、Zn<0.5 wt%を含み、残部をAlとし、上記Si、Cu、Ni、Mg、Mnの含有量を特定範囲内に定めることにより上述従来の問題点を解決したのである。

次に本発明合金における各成分組成の限定理由について述べる。Siの添加は共晶Si相、初晶Siを晶出して強度、硬さ、耐摩耗性を向上し熱膨張係数を低下する。Si粒子の均一分散が得られる場合は特に耐摩耗性に与える効果は大きい。10 wt%以下では耐摩耗性、硬さ、耐力が不十分で14 wt%を越えると初晶Siの量が増えるため切削性が低下し、Siの偏析を生じ易く成るとともに、更に常温、高温における強度が低下するためSi量は10～14 wt%の範囲で添加することが望ましい。

Cuは固溶化によりマトリックスを強化し、併

- 5 -

〔発明が解決しようとする問題点〕

以上説明したように従来の耐摩耗性合金は摩耗特性か又は高温強度、鋳造性のいずれかが劣り、それ故シリンダーブロック、ピストンなど摺動部材に应用する場合には用途に制約を受けている問題点がある。

本発明は上述従来の問題点に鑑みてなされたもので、従来合金では高温強度の向上を目的に、Niを添加するため添加量は耐熱効果の飽和する3 wt%以下で抑えているのに対して、本発明ではNiを3～6 wt%に増量することにより、十分な耐摩耗性を得るようにしたため、従来合金が行なったようにSi量を過共晶域まで増やす必要がなく、高温下での優れた強靱性と耐摩耗性の2つの特性を有し、ピストン、シリンダーブロック等の摺動部材、又はロッカーアームなどに用いて好適な鋳造用耐摩耗性アルミニウム合金を提供しようとするのが、その目的である。

〔問題点を解決するための手段〕

即ち本発明は、Si 10～14 wt%と、Cu 1.0～6.0

- 4 -

せて時効性を付与する。その上Al、Ni又はAl、MgとAl-Ni-Cu系及びAl-Mg-Cu系化合物を形成して高温強度、硬さ、耐摩耗性を向上する。1 wt%以下では硬さ、耐摩耗性が十分でなく、6 wt%を越えると化合物量の増加、マトリックスの脆化から強度の向上を伴わずに靱性、延性が低下し、その上凝固温度範囲の増大から鋳造性も低下する。又Cu量の増加はα相の量を増すため摺動時にスカップが生じ易くなる問題もある。そのためCu量は1～6 wt%が望ましく、さらに望ましくは3～5 wt%が適当である。

Niは合金化されるとAl-Ni系化合物及びAl-Ni-Cu系化合物を形成し、著しい靱性の低下を伴わずに強度、硬さ、耐摩耗性を向上し、特に高温における強さの向上に有効である。Niの高温強度に対する効果は3 wt%程度で飽和するが、更にそれ以上添加すれば、硬さと耐摩耗性が著しく向上し、その上熱膨張係数の低下にも有益である。本発明合金ではこの点に着目し、従来合金では耐熱効果の飽和、合金コストから

- 6 -

Ni量を3wt%以下に抑えていたのに対し3wt%以上のNiを添加することによって耐摩耗性を向上し、かわりにSi量を共晶域程度にまで低下させている。そのため過共晶域までSi量を増加するために生ずる高温強度、靱性の低下を抑えることが可能である。以上説明したようにNi3wt%以下では耐摩耗性が十分でなく、6wt%以上添加すると針状の粗大化合物を形成するため、靱性、延性が著しく低下し、更に液相線温度の上昇から鋳造性も低下する。

これらの理由からNiは3～6wt%の範囲で添加することが望ましい。

Mgは、1部はマトリックス中に固溶し、残りはMg<sub>2</sub>Si又はAl-Cu-Mg系化合物として晶出し、これらの相乗効果から合金の強度、硬さ、耐摩耗性を向上する。0.1wt%以下では効果は見られず、2wt%以上の添加は脆性の化合物が多く晶出するため靱性の著しい低下が見られる。

Mnは冷却速度が速ければマトリックス中に1部固溶してチル層を強化するが、多くは不純物

- 7 -

B 0.1wt%以上では有害な化合物を形成し靱性が低下する。

#### 〔実施例〕

以下に本発明の実施例及び比較例により更に具体的に説明する。

表1に示す組成の合金溶湯を90tonダイカストマシンを用いて鋳込温度710～740℃、金型温度110～160℃、射出速度1.3～1.4 m/sec、鋳込圧力190kgf/cm<sup>2</sup>、ナルタイム5～6秒の条件で第1図(A)、(B)、(C)、(D)に示す形状のテストピースを鋳造し、試料No.1～13とした。

又、グラビティ鋳造した時の組織と耐摩耗性を調べるために、No.1の組成の合金を10×30×50mm寸法の摩耗試験用テストピースにグラビティ鋳造し、試料No.1Bとした。

他にJIS規格によるAC8A合金、ASTM 390合金を用いて上記と同様の条件で鋳造し参考例とした。

以上の試料No.1～13、No.1B及び参考例を用いて以下の実験を行なった結果を表2～表一

- 9 -

#### 特開平 1-180938(3)

のFeとともにAl-Ni系化合物中に固溶しNiと同様の効果を示す。そのためMnはNiの代替元素と見なしてNi+Mnで6wt%以下の範囲に納めれば良い。しかしMn量が1wt%を越えるとAl-Ni系化合物が粗大化し靱性が低下するためMn量は1wt%以下に抑える必要がある。

Sr、P、TiおよびBは組織の微細化、改良処理に効果を示す元素であり、本発明合金ではこれらの元素の内一種以上を添加して機械的性質、耐摩耗性、切削性を改善している。

Srは共晶Siの改良処理材として一般に利用されており靱性の向上に有効である。添加量は0.001～0.1wt%が適当である。

Pは初晶Siの微細化元素として公知であり、添加量は0.001～0.2wt%の範囲で効果が見られる。

TiはBとの添加により結晶粒微細化に著しい効果を有し鋳造性、特に引け性の改善ならびに強靱性の向上に有効である。Ti 0.001wt%、B 0.001wt%以下ではその効果は見られず、Ti 0.3wt%、

- 8 -

6及び第3図、第4図に示す。尚、第1図(A)、(B)において1は引張試験片を、第1図(A)、(C)、(D)において2は衝撃試験片を夫々示し、第2図において3は耐摩耗試験片を、4は高温引張試験片を夫々示す。

#### (1) 引張試験 (室温 250℃)

第1図(A)～(D)に示すASTM標準試験片形状の試料No.1～13及び同様の参考例を用い鋳放し状態で室温250℃において引張試験を行った。

#### (2) 硬さ試験

第1図(A)～(D)に示す6.35×6.35×50mmの寸法の試料No.1～13及び同様の参考例を用い、鋳放し状態でのロックウェル硬さHRBを測定した。

#### (3) 高温引張試験 (300℃、350℃)

第2図に示す形状の引張試験片を用い、300℃、350℃において引張試験を行った。保持時間は30分である。

#### (4) 衝撃試験

第1図(A)～(D)に示す6.35×6.35×50mmの寸法の衝撃試験片を用い、鋳放し状態でシャルピー衝撃

- 10 -

特開平 1-180938(4)

試験を行った。

(5) 摩耗試験

第2図に示す摩耗試験用テストピースを用い大越式摩耗試験機により摩耗試験を行った。試験条件は最終荷重 2.1kg、摩耗距離 100m、相手材 FC25 で行った。

(6) 凝固組織の観察

№5 の合金を図2に示す摩耗テストピースにダイカスト鋳造したものおよび №1 の合金を 10×30×50mm 寸法の摩耗テストピースをグラビティ鋳造したものの凝固組織を観察した。腐食処理には 0.5wt% 沸酸溶液を用いた。

表-2に示す様に本発明例は、引張強さ 31.2~36.2 (kgf/mm<sup>2</sup>)、耐力 2.43~2.80 (kgf/mm<sup>2</sup>) を示し、引張強さは AC8A と同等かそれ以上で、390 合金に比べれば明らかに優れている。また耐力も同様に AC8A より全般的に優れている。硬さは Ni 添加の効果により 77.1~85.5 HRB と高く、本発明例は Si 量が少ないにも係わらず 390 合金以上の硬さを有している。塑性、延性は 390 合金

と同等のものも見られるが、全般的に 390 合金を上回っている。

高温における強度は表-3 又は表-4 に示す様に 250℃、300℃、350℃のいずれの温度においても 390 合金以上の値を示し、AC8A とほぼ同等の結果が得られている。

本発明例の耐摩耗性は表-5、第3図に示す比摩耗量から明らかな様に、390 合金以上の耐摩耗性を有し、AC8A と比べれば明らかに優れている。

又、本発明例はグラビティ鋳造した場合でも、ダイカスト鋳造した時と同様の耐摩耗性が得られる。

第4図は、№1 の合金のダイカスト材とグラビティ鋳造材の耐摩耗性を比較したもので、比摩耗量にはほとんど差は見られない。

熱膨張係数は表-6 に示す様に、R・T~200℃ の範囲で  $19.1 \times 10^{-6}$  (mm/mm/℃) を示す 390 合金と同等である。

本発明例の凝固組織は第5図(A)、(B)の写真に

- 11 -

- 12 -

示す様に共晶 Si、α相、Al-Ni系化合物及び Al-Cu-Ni系化合物ならびにその他少量の複合化合物から成る。Al-Ni系化合物は沸酸に強く腐食され黒色を呈しており、形状は短冊型である。Al-Cu-Ni系化合物は沸酸には腐食されないため、組織写真では共晶 Si より明るい灰白色に観察される。形状はガイ骨状の共晶組織で、2元共晶又は3元共晶反応で晶出するため Si 相と共に α相を囲むかたちでネットワークを形成する。これら Ni を含む化合物は高温強度を向上させると共に耐摩耗性及び硬さの向上にも著しい効果を有する。

第5図(C)に示す写真は №1 の組成の本発明合金をグラビティ鋳造した時の組織写真で、P によって 10~20μm 程度に微細化された初晶 Si が均一に分散している。比較のためにダイカスト鋳造した 390 合金の凝固組織写真を第5図(D)に示す。このように本発明例はグラビティ鋳造においても組織の粗大化は見られず、その他の鋳造法、例えば低圧鋳造や溶湯鋳造法も同様な組織

が得られる。

表-1

合金番号	合金組成 (wt%)								備考
	Si	Cu	Ni	Mg	Fe	Mn	Ti	その他	
1	13.35	5.31	3.62	0.37	0.35	0.02	-	P 0.05 B 0.003	本発明例
2	11.30	4.23	3.66	0.65	0.54	0.33	0.10	Zn 0.04	"
3	12.28	4.37	3.71	0.68	0.60	0.35	0.09	Sr 0.002 Zn 0.44	"
4	10.14	5.07	4.04	0.54	0.63	0.33	0.11	Zn 0.04	"
5	11.12	5.18	4.22	0.51	0.53	0.02	0.11		"
6	8.72	3.76	3.85	0.33	0.30	0.02	-	Sn 0.01 Zn 0.04	比較例
7	9.60	1.05	2.97	0.32	0.31	0.02	-		"
8	12.86	4.04	1.80	0.55	0.66	0.35	-	Zn 0.04	"
9	14.52	5.65	5.02	0.46	0.61	0.02	-	P 0.04	"
10	12.48	4.28	6.35	0.77	0.62	0.37	-	Zn 0.06	"
11	11.48	4.28	3.88	2.29	0.58	0.39	-	Zn 0.46	"
12	12.95	7.28	3.73	0.74	0.62	0.36	-	Zn 0.04	"
13	12.34	4.30	4.38	0.59	0.62	1.36	-	Zn 0.06	"
AC8A	11.87	0.99	1.60	1.14	0.51	0.07	0.11	Zn 0.07	参考例
390	17.43	4.59	0.08	4.59	0.83	0.30	0.04	Zn 0.48 Sn 0.02 Pb 0.09	"

- 13 -

- 14 -

表 - 2

合金 番号	機 械 的 性 質						備 考
	引張強さ (kgf/mm <sup>2</sup> )	耐力 (kgf/mm <sup>2</sup> )	伸び (%)	弾性係数 (kgf/mm <sup>2</sup> )	衝撃値 (kgm/cm)	硬 さ (HRC)	
1	31.2	24.3	0.7	8100	0.54	77.1	本発明例
2	33.9	28.0	0.4	8500	0.51	83.1	"
3	36.2	27.7	0.7	8300	0.66	83.9	"
4	33.7	26.5	0.6	8600	0.52	85.5	"
6	36.4	21.5	1.2	8400	0.7	75.7	比較例
7	33.8	18.5	2.0	7900	0.95	67.3	"
8	31.6	24.3	0.7	8100	0.81	71.6	"
9	29.0	26.2	0.3	9100	0.29	90.5	"
10	31.1	30.3	0.3	8900	0.42	90.6	"
11	29.3	29.0	0.2	8300	0.35	89.2	"
12	32.8	31.2	0.4	8800	0.45	90.0	"
13	34.6	28.4	0.4	8800	0.44	87.3	"
AC8A	34.1	23.2	1.1	8200	0.73	71.9	参考例
390	29.2	24.9	0.4		0.54	75.0	"

表 - 3

(250℃30分保持)

性質	引張強さ(250℃) (kgf/mm <sup>2</sup> )	伸 び (%)	備 考
合金			
2	26.8	0.8	本発明例
4	28.6	2.6	"
AC8A	25.4	2.2	参考例
390	22.7	1.5	"

表 - 4

性質	300℃		350℃		備 考
	引張強さ (kgf/mm <sup>2</sup> )	伸 び (%)	引張強さ (kgf/mm <sup>2</sup> )	伸 び (%)	
合金					
5	17.1	2.0	10.8	3.9	本発明例
AC8A	17.6	2.6	11.0	5.2	参考例
390	14.1	1.2	9.4	2.5	参考例

- 15 -

表 - 5

合 金	比摩耗量 ( $\times 10^{-4}$ ) (mm <sup>3</sup> /kg)	備 考
1	12.6	本発明例
3	13.4	↑
5	11.0	↑
6	24.1	比較例
7	26.5	↑
8	22.9	↑
AC8A	16.9	参考例
390	14.1	↑

表 - 6

温度	熱膨張係数 ( $\times 10^{-6}$ ) R・T~200℃ (鋼/鋼/℃)
165 本発明例	19.1
390 参考例	19.3
AC8A 参考例	21.0

- 17 -

## 〔 発明の効果 〕

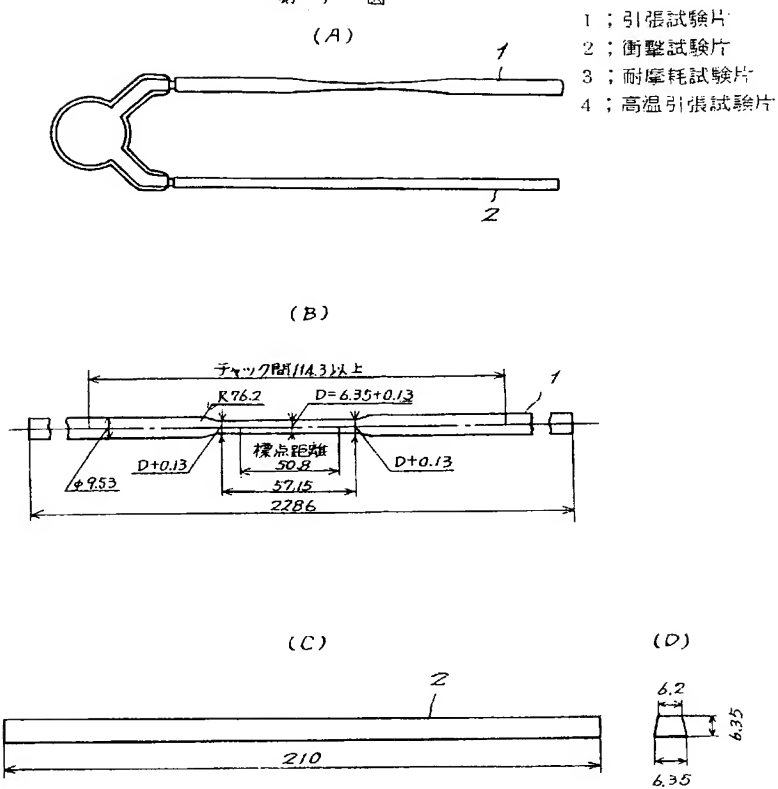
以上説明したように本発明合金によれば、鋳放し状態で優れた高温強度と耐摩耗性とを有するため、シリンダーブロック、ピストンなどエンジン部品に用いて好適であり、更にその他の摺動部品へも広い用途が期待できる等、その効果は甚大である。

## 4. 図面の簡単な説明

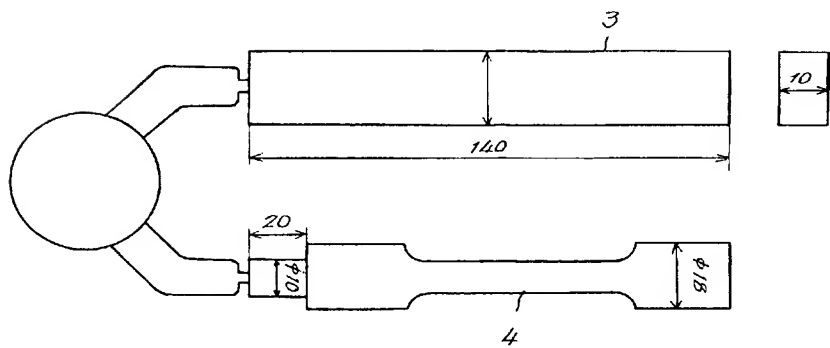
第1図(A~D)、第2図は本発明合金及び従来合金によるテストピースを夫々示した図、第3図は本発明合金と、従来の390合金及びAC8A合金の摩耗速度と比摩耗量を夫々示したグラフ、第4図は本発明のダイカスト鋳造した試料161と、グラビティ鋳造した試料の摩耗速度と比摩耗量を夫々示したグラフ、第5図(A、B)は本発明合金の凝固組織を夫々写真で示した図、第5図(C)は試料161の組成の本発明合金をグラビティ鋳造した際の組織を写真で示した図、第5図(D)はダイカスト鋳造した390合金の凝固組織を写真で示した図である。

- 18 -

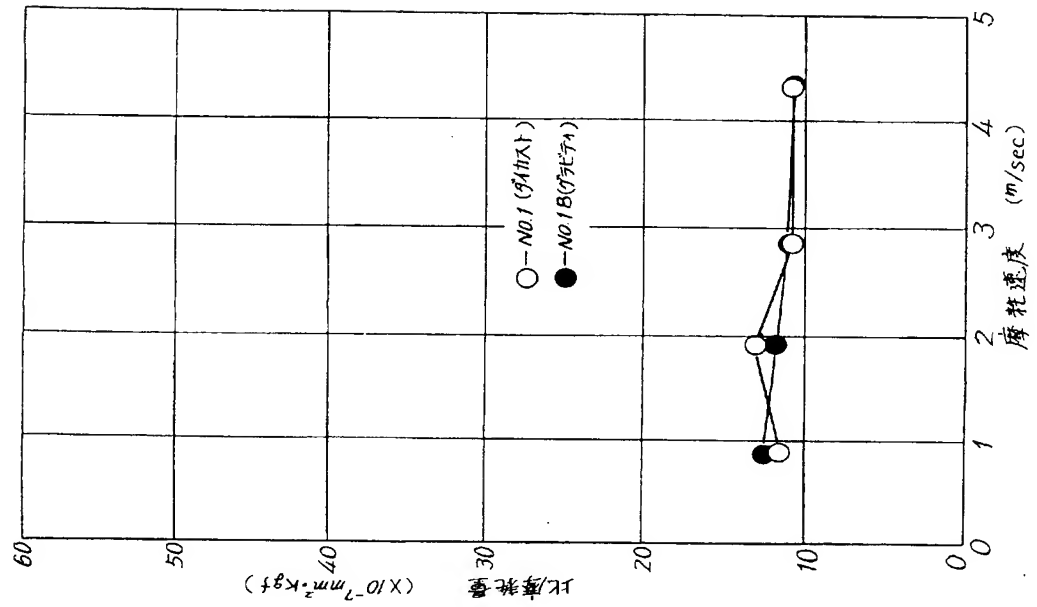
第 1 図



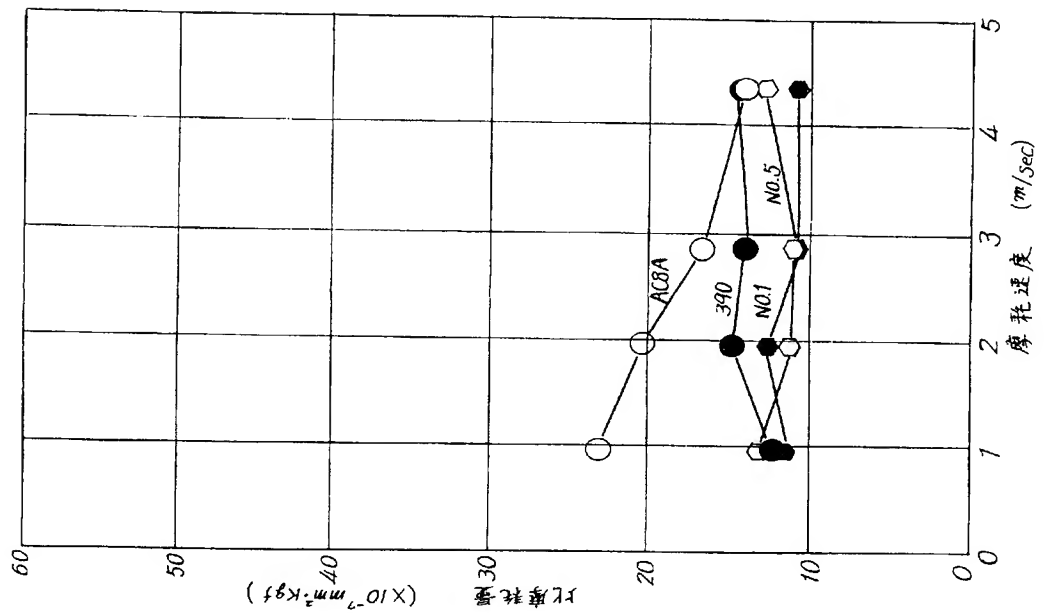
第 2 図



第 4 図

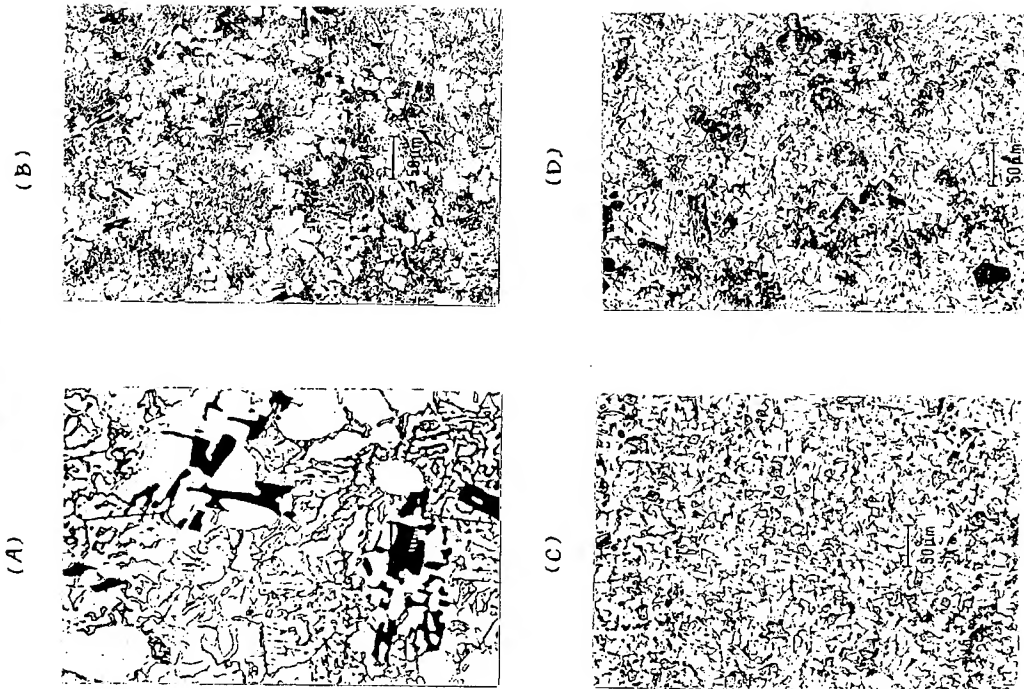


第 3 図





第 5 図



手 続 補 正 書

昭和63年10月26日

特 許 庁 長 官 殿

1. 事件の表示  
昭和63年特許願第5056号
2. 発明の名称  
耐摩耗性アルミニウム合金

3. 補正をする者  
事件との関係 特許出願人  
住 所 広島県府中市目崎町 762番地  
名 称 (694)リョービ株式会社  
取締役社長 浦 上 浩

4. 補正命令の日付  
白 発 補 正
5. 補正により増加する請求項の数 1
6. 補正の対象

- (1) 明細書中「特許請求の範囲」の欄
- (2) 明細書中「発明の詳細な説明」の欄
- (3) 明細書中「図面の簡単な説明」の欄
- (4) 図 面 (第3図)

7. 補正の内容

別紙のとおり

補正の内容

- (1) 明細書中「特許請求の範囲」の欄を以下のとおり補正する。

「1) Si10～14wt%と、Cu1.0～6.0wt%と、Ni 3.0～6.0wt%と、Mg0.1～2.0wt%と、Mn 1.0wt%以下とを含有し、不純物としてはFe < 1.3wt%、Sn < 0.5wt%、Zn < 0.5wt%を含み、残部をAlとしたことを特徴とする耐摩耗性アルミニウム合金。」

2) Si10～14wt%と、Cu1.0～6.0wt%と、Ni 3.0～6.0wt%と、Mg0.1～2.0wt%と、Mn1.0wt%以下の外に、Ti0.01～0.3wt%、B 0.001～0.1wt%、Sr0.001～0.1wt%、P 0.001～0.2wt%のうち何れか1種以上を含有し、不純物としてはFe < 1.3wt%、Sn < 0.5wt%、Zn < 0.5wt%を含み、残部をAlとしたことを特徴とする耐摩耗性アルミニウム合金。」

方式  
審 査



(2) 明細書中「発明の詳細な説明」の欄を以下のとおり補正する。

- 1) 第1頁第18行に「高性能化への動向から軽量化のニーズ」とあるのを「高性能化から軽量化へのニーズ」と補正する。
- 2) 第2頁第10行に「使用環響」とあるのを「使用環境」と補正する。
- 3) 第2頁第14行に「390合金」とあるのを「ASTM390 合金（以下単に「390合金」という）」と補正する。
- 4) 第2頁第14行乃至第15行に「JISAC8A（JISアルミニウム合金鋳物）」とあるのを「JISAC8A合金（以下単に「AC8A合金」という）」と補正する。
- 5) 第3頁第8行に「摺動面はSiの偏在から」とあるのを「摺動面にSiが偏在するため」と補正する。
- 6) 第3頁第10行同頁第15行、第11頁第15行同頁第17行、第12頁第5行及び同頁第9行に「AC8A」とあるのを「AC8A合金」と

- 2 -

「即ち本発明は、Si10～14wt%と、Cu1.0～6.0wt%と、Ni3.0～6.0wt%と、Hg0.1～2.0wt%と、Hn1.0wt%以下を含有し、不純物としてはFe<1.3wt%、Sn<0.5wt%、Zn<0.5wt%を含み、残部をAlとからなり、また上記合金に、Ti0.01～0.3wt%、B0.001～0.1wt%、Sr0.001～0.1wt%、P0.001～0.2wt%のうち何れか1種以上を含有することにより上述従来の問題点を解決したのである。」と補正する。

- 13) 第5頁第10行に「共晶Si相」とあるのを「共晶Si」と補正する。
- 14) 第6頁第1行乃至第2行に「Al、Ni又はAl、Hgと…を形成」とあるのを「Al、NiとAl-Ni-Cu系化合物を、またAl、HgとAl-Hg-Cu系化合物を夫々形成」と補正する。
- 15) 第7頁第2行及び同頁第17行に「以上の」とあるのを「を越える」と夫々補正する。
- 16) 第7頁第6行に「Ni」とあるのを「Niの添加量は」と補正する。

- 4 -

と夫々補正する。

- 7) 第3頁第12行に「過共晶Al-Si 合金」とあるのを「390合金」と補正する。
- 8) 第3頁第19行及び第6頁第9行に「スカフ」とあるのを「スカフティング」と夫々補正する。
- 9) 第4頁第9行に「Niを添加するため添加量は」とあるのを「Niを添加するが、そのNi添加量は」と補正する。
- 10) 第4頁第10行、第5頁第14行、第6頁第4行、第7頁第1行、同頁第6行乃至第7行、同頁第16行、第8頁第3行及び同頁第20行に「wt%以下」とあるのを「wt%未満」と夫々補正する。
- 11) 第4頁第11行に「Ni…により、十分」とあるのを「Niの添加量を3～6wt%に増量することにより高温での強度を得ることは勿論、十分」と補正する。
- 12) 第4頁第20行乃至第5頁第8行に「即ち本発明は…を解決したのである。」とあるのを

- 3 -

- 17) 第7頁第7行乃至第8行に「以上添加すると」とあるのを「越えて添加すると」と補正する。
- 18) 第8頁第19行に「Ti0.001wt %」とあるのを「Ti0.01wt %」と補正する。
- 19) 第9頁第1行に「以上では」とあるのを「を越え」と補正する。
- 20) 第9頁第9行に「190kgf/cm<sup>2</sup>」とあるのを「760kgf/cm<sup>2</sup>」と補正する。
- 21) 第9頁第14行、第11頁第8行及び同頁第10行に「テストピース」とあるのを「試験片」と補正する。
- 22) 第9頁第15行に「…鑄造し、試料No.1Bとした。」とあるのを「…鑄造し、第4図に示すとおり試料No.1Bとした。」と補正する。
- 23) 第9頁第16行乃至第17行に「JIS規格によるAC8A合金、ASTM390 合金」とあるのを「AC8A合金、390合金」と補正する。
- 24) 第9頁第18行と第19行との間に次の文章を加入する。  
「また、表-1の中でTi、B、Sr、Pを含有

- 5 -

しない組成の合金の機械的性質はこれらを含むものと比べてほぼ同等の結果を有することが証明されている。よって、Ti、B、Sr、Pを含むしない組成の合金の実験データは除外した。」

25)第10頁第6行及び同頁第9行に「室温 250℃」とあるのを「室温及び 250℃」と夫々補正する。

26)第10頁第8行に「試料No.1～13」とあるのを「試料No.5を除く試料No.1～13」と補正する。

27)第10頁第12行に「試料No.1～13」とあるのを「試料No.5を除く試料No.1～13」と補正する。

28)第10頁第15行に「引張試験片を用い、300℃」とあるのを「引張試験片を用い、試料No.5及び同様の参考例を 300℃」と補正する。

29)第10頁第19行に「第1図(A)(C)(D)」とあるのを「第1図(A)(C)(D)」と補正する。

30)第10頁第20行に「衝撃試験片を用い、鑄放

- 6 -

し状態で」とあるのを「衝撃試験片を用い、試料No.5を除く試料No.1～13及び同様の参考例を鑄放し状態で」と補正する。

31)第11頁第3行乃至第4行に「摩耗試験用テストピースを用い大越式摩耗試験機により」とあるのを「摩耗試験用試験片を用い、試料No.1、3、5～8及び同様の参考例を大越式摩耗試験機により」と補正する。

32)第11頁第8行、同頁第9行、第12頁第14行及び第13頁第13行に「No」とあるのを「試料No」と夫々補正する。

33)第12頁第14行乃至第15行に「ダイカスト材とグラビティ鑄造材」とあるのを「ダイカスト材と試料No.1Bのグラビティ鑄造材」と補正する。

34)第12頁第17行に「…示す様に、R・T～200℃」とあるのを「…示す様に、試料No.5の合金は室温～200℃」と補正する。

35)第12頁第18行に「…を示す 390合金」とあるのを「…を示し、390合金」と補正する。

- 7 -

36)第13頁第5行に「弗酸には腐食されない」とあるのを「弗酸にはあまり腐蝕されない」と補正する。

37)第13頁第7行乃至第8行に「2元共晶又は3元共晶反応で晶出するため」とあるのを削除する。

38)第17頁表-6を以下のとおり正する。

表-6

合 金	熱膨脹計数 ( $\times 10^{-6}$ ) 室温～200℃ (mm/mm/℃)
No.5 本発明例	19.1
390合金 参 考 例	19.3
AC8A合金 参 考 例	21.0

(3) 明細書中「図面の簡単な説明」の欄を以下のとおり補正する。

1)第18頁第10行に「テストピース」とあるのを「試験片の形状」と補正する。

- 8 -

2)第18頁第14行に「試料の摩耗速度」とあるのを「試料No.1Bの摩耗速度」と補正する。

(4) 図 面

図面中第3図を別紙添付図面写のとおりに補正する。

特 許 出 願 人

リョービ株式会社

- 9 -

第 3 圖

